Silicon Carbide Detectors for Intense Luminosity Investigations and Applications



3 1 4

Silicon Carbide Detectors for Intense Luminosity Investigations and Applications

Progetto finanziato dalla CSN5 dell'INFN Partecipano alcune Sezioni INFN, IMM-CNR (Institute for Microelectronics and Microsensors), STMicroelectronics, FBK

Sviluppare processi per la produzione di sistemi di rivelazione a SiC



Silicon Carbide Detectors for Intense Luminosity Investigations and Applications

Progetto finanziato dalla CSN5 dell'INFN Partecipano alcune Sezioni INFN, IMM-CNR (Institute for Microelectronics and Microsensors), STMicroelectronics, FBK



- Sviluppare processi per la produzione di sistemi di rivelazione a SiC → caratteristiche dei rivelatori a Si (risoluzione, efficienza, linearità, compattezza) più:
  - maggiore resistenza al danno da radiazione (radiation hardness)
  - maggiore stabilità termica
  - insensibilità alla luce visibile
  - maggiore velocità di saturazione dei portatori, tensione di breakdown più alta

Silicon Carbide Detectors for Intense Luminosity Investigations and Applications

Progetto finanziato dalla CSN5 dell'INFN Partecipano alcune Sezioni INFN, IMM-CNR (Institute for Microelectronics and Microsensors), STMicroelectronics, FBK



- Sviluppare processi per la produzione di sistemi di rivelazione a SiC → caratteristiche dei rivelatori a Si (risoluzione, efficienza, linearità, compattezza) più:
  - maggiore resistenza al danno da radiazione (radiation hardness)
  - maggiore stabilità termica
  - insensibilità alla luce visibile
  - maggiore velocità di saturazione dei portatori, tensione di breakdown più alta
- SiCILIA nasce per rispondere alle richieste di due esperimenti:
  - NUMEN (Nuclear Matrix Elements of Neutrinoless Double Beta Decay by Heavy-Ion Double Charge Exchange Reactions)
  - NRLP (Nuclear Reaction studies in Laser Plasmas)

- La Sezione di Firenze partecipa al progetto SiCILIA. Le attività previste sono:
  - Caratterizzazione dei prototipi, inclusi test dei prototipi con sorgenti radioattive
  - Realizzazione di telescopi  $\Delta E E$  con i primi prototipi SiC e primi test sotto fascio
- Identificazione di frammenti nucleari mediante due tecniche:



< < >>

. . . . . . .

- La Sezione di Firenze partecipa al progetto SiCILIA. Le attività previste sono:
  - Caratterizzazione dei prototipi, inclusi test dei prototipi con sorgenti radioattive
  - Realizzazione di telescopi  $\Delta E E$  con i primi prototipi SiC e primi test sotto fascio
- Identificazione di frammenti nucleari mediante due tecniche:
  - Tecnica  $\Delta E E \rightarrow$  frammenti che si fermano nel secondo stadio



- La Sezione di Firenze partecipa al progetto SiCILIA. Le attività previste sono:
  - Caratterizzazione dei prototipi, inclusi test dei prototipi con sorgenti radioattive
  - Realizzazione di telescopi  $\Delta E E$  con i primi prototipi SiC e primi test sotto fascio
- Identificazione di frammenti nucleari mediante due tecniche:
  - Tecnica  $\Delta E E \rightarrow$  frammenti che si fermano nel secondo stadio
  - Metodi di discriminazione di forma (Pulse Shape Discrimination, PSD) del segnale di carica (energia vs. rise time) o del segnale di corrente (energia vs. massimo del segnale di corrente) → frammenti che si fermano nel primo stadio



### Caratterizzazione dei prototipi

- Tipologie di rivelatore SiC prese in esame a Firenze:
  - Prototipi vecchia generazione: diodi Schottky, epilayer  $n^-$  37  $\mu$ m su substrato 279  $\mu$ m,  $N_D = 4.8 \times 10^{14}$  cm<sup>-3</sup>, area attiva 1 × 1 mm<sup>2</sup>
  - Prototipi nuova generazione: giunzione p/n, epilayer  $n^-$  10  $\mu$ m su substrato 100  $\mu$ m,  $N_D = 5 \div 8 \times 10^{13}$  cm<sup>-3</sup>, area attiva 10  $\times$  10 mm<sup>2</sup>

< D > < A > < B > < B > < B</p>

### Caratterizzazione dei prototipi

- Tipologie di rivelatore SiC prese in esame a Firenze:
  - Prototipi vecchia generazione: diodi Schottky, epilayer  $n^-$  37  $\mu$ m su substrato 279  $\mu$ m,  $N_D = 4.8 \times 10^{14}$  cm<sup>-3</sup>, area attiva 1 × 1 mm<sup>2</sup>
  - Prototipi nuova generazione: giunzione p/n, epilayer  $n^-$  10  $\mu$ m su substrato 100  $\mu$ m,  $N_D = 5 \div 8 \times 10^{13}$  cm<sup>-3</sup>, area attiva 10  $\times$  10 mm<sup>2</sup>
- Nella prima fase del lavoro ci siamo occupati di caratterizzare i primi prototipi di nuova generazione:
  - Profili I-V e C-V, prodotti alla probe station della Sez. di Firenze
  - Risposta a particelle  $\alpha$  di <sup>241</sup>Am, studiata in una camera a vuoto appositamente assemblata. I segnali sono stati digitalizzati e processati offline in ambiente ROOT.



- Il confronto tra i risultati ottenuti con i rivelatori di nuova e di vecchia generazione ha evidenziato un miglioramento delle caratteristiche:
  - corrente di buio più bassa  $\leftrightarrow$  minor concentrazione di difetti
  - tensione di svuotamento più bassa  $\leftrightarrow$  concentrazione di drogaggio più bassa
- Articolo sottomesso alla rivista Sensors (attualmente in seconda fase di peer review)

Identificazione di frammenti nucleari: test sotto fascio

- Per la costruzione dei telescopi è stato sfruttato un nuovo prototipo SiC:
  - epilayer  $n^-$  spesso 100  $\mu$ m su substrato di 300  $\mu$ m
  - area attiva di 10  $\times$  10 mm², suddivisa in 4 pad
  - $N_D = 5 \div 8 \times 10^{13} \text{cm}^{-3}$



Identificazione di frammenti nucleari: test sotto fascio

- Per la costruzione dei telescopi è stato sfruttato un nuovo prototipo SiC:
  - epilayer  $n^-$  spesso 100  $\mu$ m su substrato di 300  $\mu$ m
  - area attiva di  $10 \times 10 \text{ mm}^2$ , suddivisa in 4 pad
  - $N_D = 5 \div 8 \times 10^{13} \text{ cm}^{-3}$





- Per studiare le performance dei prototipi SiC per l'identificazione dei frammenti nucleari sono stati eseguiti due test sotto fascio (febbraio e maggio 2018) nella camera di scattering CICLOPE preso i LNS (Catania)
- Tre diverse configurazioni per i telescopi, posizionati a 8° rispetto all'asse del fascio

Reazioni impiegate: <sup>40,48</sup>Ca+<sup>12</sup>C a 25MeV/n e 40MeV/n

#### Telescopio 181



 Telescopio a 3 stadi: SiC1 (10 μm, ΔE), SiC2 (100 μm, E), CsI(TI) (veto punch through)

< □ > < □ > < □ > < □ > < </p>

### Telescopio 181



- Telescopio a 3 stadi: SiC1 (10 μm, ΔE), SiC2 (100 μm, E), CsI(TI) (veto punch through)
- Buona separazione tra diversi elementi, non si ottiene separazione isotopica → limite fisico dato dallo straggling energetico nello stadio ΔE



Caterina Ciampi

### Telescopio 182 (I)



- Telescopio a 3 stadi: SiC1 (100  $\mu$ m,  $\Delta E$ ), Si2 (500  $\mu$ m, E), CsI(TI) (veto punch through)
- Il primo stadio ha un pad connesso a parte poiché presenta un'alta corrente inversa (SiC1bis) → si studiano due telescopi separati



### Telescopio 182 (I)



- Telescopio a 3 stadi: SiC1 (100  $\mu$ m,  $\Delta E$ ), Si2 (500  $\mu$ m, E), CsI(TI) (veto punch through)
- Il primo stadio ha un pad connesso a parte poiché presenta un'alta corrente inversa (SiC1bis) → si studiano due telescopi separati
- Ottima separazione tra i diversi elementi





### Telescopio 182 (II)



- Si osserva una buona separazione isotopica fino agli isotopi del Silicio (Z = 14)
- Risultati analoghi anche sul telescopio selezionato dal pad SiC1bis



Caterina Ciampi

#### Telescopio 183



- Telescopio a 2 stadi: SiC1 (100  $\mu$ m,  $\Delta E$ ), CsI(TI) (10 cm, E)
- Il primo stadio ha i pad connessi a coppie (SiC1a, SiC1b) → si studiano due telescopi separati

### Telescopio 183



T 12000 T 1000 T 100

- Telescopio a 2 stadi: SiC1 (100  $\mu$ m,  $\Delta E$ ), CsI(TI) (10 cm, E)
- Il primo stadio ha i pad connessi a coppie (SiC1a, SiC1b) → si studiano due telescopi separati
- Buona separazione tra i diversi elementi, separazione isotopica fino a Z = 4



Caterina Ciampi

Pulse Shape Analysis

- Metodi di analisi di forma applicati a particelle che si fermano nel rivelatore
- Prendiamo in analisi i rivelatori "reverse mounted" [Le Neindre et al., NIM A 701 (2013) 145-152]

< < >>

Pulse Shape Analysis

- Metodi di analisi di forma applicati a particelle che si fermano nel rivelatore
- Prendiamo in analisi i rivelatori "reverse mounted" [Le Neindre et al., NIM A 701 (2013) 145-152]



- Es. 182SiC1, energia vs. rise time 10%-90%: buona separazione tra gli elementi
- Stiamo analizzando la possibilità di sfruttare il segnale di corrente per l'identificazione (plot energia vs. massimo del segnale di corrente)

Caterina Ciampi

 Per il successo delle tecniche di PSD la forma del segnale deve dipendere solo da (Z,A) del frammento → necessaria uniformità di drogaggio del rivelatore

• • • • • • • • • • •

- Per il successo delle tecniche di PSD la forma del segnale deve dipendere solo da (Z, A) del frammento → necessaria uniformità di drogaggio del rivelatore
- Sviluppo di un setup per mappare la resistività di rivelatori a semiconduttore (DEFEL, LaBeC) → provato su rivelatori in silicio di caratteristiche note con risultati ragionevoli





- I tre telescopi  $\Delta E E$  assemblati hanno dato buoni risultati in termini di identificazione di frammenti nucleari
- Si tratta della prima applicazione di rivelatori SiC all'identificazione di frammenti sia con tecnica  $\Delta E E$  che PSD
- È attualmente in stesura un articolo sui risultati appena presentati, da sottomettere a *NIM A* entro la fine di agosto
- Prossimi sviluppi:
  - Ulteriori studi sulle tecniche di Pulse Shape Analysis, approfondimento dello studio dei segnali di corrente
  - Mappa di resistività su rivelatori SiC senza substrato
  - Studio della resistenza al danno da radiazione
  - Studio dei nuovi prototipi SiC realizzati partendo da un wafer di SiC intrinseco
  - Sviluppo di una elettronica dedicata

イロト イポト イヨト イヨト

# Grazie per l'attenzione

イロト イヨト イヨト イヨ

# **Backup slides**

イロト イヨト イヨト イヨ

# Caratteristiche del carburo di silicio

→ Ξ → 4

### Caratteristiche del SiC

Politipismo del SiC



### Caratteristiche del SiC

Proprietà elettriche

	Si	4H-SiC	6H-SiC	3C-SiC
Density $ ho$ (g/cm $^3$ )	2.329	3.211	3.21	3.21
Energy gap $E_g$ (eV)	1.12	3.26	3.03	2.4
Relative dielectric constant $\varepsilon_r$	11.9	9.7	9.66	9.72
Thermal conductivity $\kappa$ (W/cm K)	1.31	4.9	4.9	3.2
Electron mobility $\mu_e$ (cm <sup>2</sup> /V s)	1430	900 (∥ <i>c</i> -axis) 800 (⊥ <i>c</i> -axis)	60 (∥ <i>c</i> -axis) 400 (⊥ <i>c</i> -axis)	800
Hole mobility $\mu_h$ (cm <sup>2</sup> /V s)	480	Ì15	90	40
Saturated $e$ velocity $v_s$ (cm/s)	1.10 <sup>7</sup>	2·10 <sup>7</sup>	2·10 <sup>7</sup>	2.5·10 <sup>7</sup>
Breakdown field $E_B$ (MV/cm)	0.3	3.0 (   c - axis)	3.2 (∥ <i>c</i> −axis) >1 (⊥ <i>c</i> −axis)	>1.5

イロン イロン イヨン イヨン

### Caratteristiche del SiC

Resistenza al danno da radiazione



Ratio of the centroid of the peak of the  ${}^{16}$ O energy spectrum after irradiation ( $PC_{AI}$ ) to that before irradiation ( $PC_{BI}$ ) as a function of the  ${}^{16}$ O fluence [Raciti et al., Nucl. Phys. A 834(2010) 784c-787c]

# Identificazione di frammenti

- ∢ ∃ ▶

Tecnica  $\Delta E - E$ 



 La tecnica △E – E è basata sul meccanismo di dissipazione dell'energia cinetica di particelle cariche nella materia → Bethe-Bloch

$$-\frac{dE}{dx} = \frac{4\pi e^4 Z^2}{m_e v^2} N z \left[ \ln \frac{2m_e v^2}{I} - \ln(1 - \beta^2) - \beta^2 \right]$$

< □ > < □ > < □ > < □ > < □ < </p>

Tecnica  $\Delta E - E$ 



 La tecnica ∆E – E è basata sul meccanismo di dissipazione dell'energia cinetica di particelle cariche nella materia → Bethe-Bloch

$$-\frac{dE}{dx} = \frac{4\pi e^4 Z^2}{m_e v^2} N z \left[ \ln \frac{2m_e v^2}{I} - \ln(1 - \beta^2) - \beta^2 \right]$$

• se non relativistico:  $\Delta E \propto \frac{Z^2}{v^2} \cdot \Delta x \propto \frac{Z^2 A}{E_0} \cdot \Delta x$ 

- Vale dunque  $\Delta E \cdot E_0 = kZ^2 A$
- Grafico di correlazione  $\Delta E E$ : istogramma bidimensionale in cui sono riportate  $\Delta E$  (primo stadio) vs. E (secondo stadio)
- Identificazione possibile per particelle che si fermano nel secondo stadio



Caterina Ciampi

Tecniche di Pulse Shape Discrimination (PSD)

- I metodi di PSD, usati per particelle che si fermano nel rivelatore, si basano sulla dipendenza della forma del segnale dalla densità di ionizzazione lungo la traccia della particella incidente
- La densità di ionizzazione dipende da (*Z*, *A*) ed energia della particella incidente:
  - Ioni pesanti → tempo di plasma+tempo di transito
  - Ioni leggeri → tempo di transito

イロト イヨト イヨト

Tecniche di Pulse Shape Discrimination (PSD)

- I metodi di PSD, usati per particelle che si fermano nel rivelatore, si basano sulla dipendenza della forma del segnale dalla densità di ionizzazione lungo la traccia della particella incidente
- La densità di ionizzazione dipende da (*Z*, *A*) ed energia della particella incidente:
  - Ioni pesanti → tempo di plasma+tempo di transito
  - Ioni leggeri → tempo di transito
- Catena con preamplificatore di carica  $\rightarrow$  tempo di raccolta legato a rise-time
- $\rightarrow$  Energia vs. rise-time segnale di carica
  - Rivelatore in "reverse mounting" [Le Neindre et al., NIM A 701(2013) 145-152]
  - Soglia di energia per identificazione minore rispetto a tecnica ΔE − E



Tecniche di Pulse Shape Discrimination (PSD)

- I metodi di PSD, usati per particelle che si fermano nel rivelatore, si basano sulla dipendenza della forma del segnale dalla densità di ionizzazione lungo la traccia della particella incidente
- La densità di ionizzazione dipende da (*Z*, *A*) ed energia della particella incidente:
  - Ioni pesanti → tempo di plasma+tempo di transito
  - Ioni leggeri → tempo di transito
- Catena con preamplificatore di carica  $\rightarrow$  tempo di raccolta legato a rise-time
- $\rightarrow$  Energia vs. rise-time segnale di carica
  - Rivelatore in "reverse mounting" [Le Neindre et al., NIM A 701(2013) 145-152]
  - Soglia di energia per identificazione minore rispetto a tecnica ΔE − E
  - La forma del segnale deve dipendere solo da (Z, A) ed energia del frammento! → necessaria uniformità di drogaggio del rivelatore



### Tecnica PSD

Front mounting e reverse mounting



lone con alto Z: produce traccia più densa e più corta

### ∜

Se entra dal lato di campo debole la traccia si trova nella zona in cui il campo elettrico è più basso, il che rallenta ulteriormente la raccolta

# Telescopio 181

Linearizzazione delle correlazioni  $\Delta E - E$ 



- Procedura di linearizzazione:
  - Si disegnano manualmente Z-lines, a cui si assegna un valore PI = Z × 10
  - A ogni evento è assegnato un valore *PI*, sulla base della distanza dalle *Z-lines* più vicine
- PI E plot  $\rightarrow$  integrato su E

$$FoM = \frac{|PI_2 - PI_1|}{(FWHM_1 + FWHM_2)}$$

 $FoM \ge 0.7 \Rightarrow$  buona separazione

Elem.	FoM(exp.)	Elem.	FoM(exp.)
He-Li	3.3	Mg-Al	1.2
Be-B	2.1	S-CI	1.0
C-N	1.4	K-Ca	0.9

### Straggling energetico

- Non c'è separazione isotopica  $\rightarrow$  straggling nel SiC spesso 10  $\mu$ m
- Straggling regime di Bohr:  $\sigma_{Bohr}^2 = 4\pi e^4 N Z^2 z \Delta x \Rightarrow \sigma_{Bohr} \propto \sqrt{\Delta x}$
- Separazione in  $\Delta E$  tra due elementi:  $\delta(\Delta E) \propto \frac{(Z_2^2 A_2 - Z_1^2 A_1)}{E} \cdot \Delta x$
- $\delta(\Delta E)/\sigma_{Bohr} \propto \sqrt{\Delta x} \Rightarrow$  peggiore separazione se  $\Delta E$  sottile
- Simulazione con energy straggling

Elem.	FoM(exp.)	FoM(sim.)
He-Li	3.3	6.8
Be-B	2.1	2.8
C-N	1.4	2.0
Mg-Al	1.2	1.7
S-CI	1.0	1.2
K-Ca	0.9	1.0



イロト イヨト イヨト イヨ

Principio base della misura (I)

- Andamento resistività (ρ ∝ 1/N) vs. posizione (x, y) → uniformità N
- Resistività  $\leftrightarrow$  tensione di svuotamento:  $\rho(x, y) = \frac{d^2}{2 V_d(x, y) \varepsilon \mu}$
- La valutazione di V<sub>d</sub>(x, y) permette di ricostruire una mappa della resistività del materiale → valutare uniformità di drogaggio

< ロ > < 同 > < 三 > < 三 >

Principio base della misura (I)

- Andamento resistività (ρ ∝ 1/N) vs. posizione (x, y) → uniformità N
- Resistività  $\longleftrightarrow$  tensione di svuotamento:  $\rho(x, y) = \frac{d^2}{2 V_d(x, y) \varepsilon \mu}$
- La valutazione di V<sub>d</sub>(x, y) permette di ricostruire una mappa della resistività del materiale → valutare uniformità di drogaggio



- La radiazione collimata (corto range) entra dal lato rear (lato di campo debole);
- Coppie e-h vicino al contatto bloccante;
- Bulk tipo n: il segnale è dovuto principalmente al moto delle lacune verso l'elettrodo p<sup>+</sup> (front), che attraversano prima la regione non svuotata e poi quella svuotata.

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 >

Principio base della misura (I)

- Andamento resistività ( $\rho \propto 1/N$ ) vs. posizione (x, y)  $\rightarrow$  uniformità N
- Resistività  $\longleftrightarrow$  tensione di svuotamento:  $\rho(x, y) = \frac{d^2}{2 V_d(x, y) \varepsilon \mu}$
- La valutazione di V<sub>d</sub>(x, y) permette di ricostruire una mappa della resistività del materiale → valutare uniformità di drogaggio



- La radiazione collimata (corto range) entra dal lato rear (lato di campo debole);
- Coppie e-h vicino al contatto bloccante;
- Bulk tipo n: il segnale è dovuto principalmente al moto delle lacune verso l'elettrodo p<sup>+</sup> (front), che attraversano prima la regione non svuotata e poi quella svuotata.
- Il segnale è il risultato dei due contributi:
  - Componente lenta: moto di diffusione nella zona non svuotata (campo elettrico nullo)
  - Componente veloce: drift nella zona svuotata, sottoposta a campo elettrico

Caterina Ciampi

Principio base della misura (II)

• A t = 0,  $\rho_c$  delta di Dirac in z = 0



A D > < 
 A P >
 A

Principio base della misura (II)

- A t = 0,  $\rho_c$  delta di Dirac in z = 0
- Per il moto di diffusione:

$$\rho_c(z,t) = \begin{cases} 0 & \text{for } z < 0\\ \frac{2Q_0}{\sigma_D \sqrt{2\pi}} e^{-\frac{z^2}{2\sigma_D^2}} & \text{for } z \ge 0 \end{cases}$$

 $\operatorname{con} \sigma_D = \sqrt{2Dt}$ 

イロト イヨト イヨト イヨト

Principio base della misura (II)

• A 
$$t = 0$$
,  $\rho_c$  delta di Dirac in  $z = 0$ 

• Per il moto di diffusione:

$$\rho_{c}(z,t) = \begin{cases} 0 & \text{for } z < 0\\ \frac{2Q_{0}}{\sigma_{D}\sqrt{2\pi}} e^{-\frac{z^{2}}{2\sigma_{D}^{2}}} & \text{for } z \ge 0 \end{cases}$$
$$\text{con } \sigma_{D} = \sqrt{2Dt}$$



- Componente lenta:  $Q_{slow}(t) = \int_{z_0}^{\infty} \rho_c(z, t) dz = Q_0 \left[ 1 \operatorname{erf} \left( \frac{z_0}{2\sqrt{Dt}} \right) \right]$
- Da cui si ricava il rise-time 10%-90% risolvendo:

$$Q_{slow}(t_{90\%}) = \frac{9}{10} Q_0 \qquad \Rightarrow \qquad t_{90\%} = \frac{z_0^2}{4D[\text{erf}^{-1}(0.1)]^2}$$
$$Q_{slow}(t_{10\%}) = \frac{1}{10} Q_0 \qquad \Rightarrow \qquad t_{10\%} = \frac{z_0^2}{4D[\text{erf}^{-1}(0.9)]^2}$$

Principio base della misura (III)

• 
$$t_{rise10-90\%,slow} \propto z_0^2 \text{ per } V < V_d, \text{ dove } z_0 = d - w \implies t_{rise10-90\%,slow} \propto (\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2$$

イロン イロン イヨン イヨン

Principio base della misura (III)

• 
$$t_{rise10-90\%,slow} \propto z_0^2 \text{ per } V < V_d, \text{ dove } z_0 = d - w \implies t_{rise10-90\%,slow} \propto (\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2$$

• È possibile esprimere il rise time del segnale come:

$$t_{rise}(V) = \begin{cases} t_0 + a(\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2 & \text{for } V < V_d \\ t_0 & \text{for } V > V_d \end{cases}$$

[da Bardelli et al., NIM A 602(2009) 501-505]



Principio base della misura (III)

• 
$$t_{rise10-90\%,slow} \propto z_0^2 \text{ per } V < V_d, \text{ dove } z_0 = d - w \implies t_{rise10-90\%,slow} \propto (\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2$$

• È possibile esprimere il rise time del segnale come:

$$t_{rise}(V) = \begin{cases} t_0 + a(\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2 & \text{for } V < V_d \\ t_0 & \text{for } V > V_d \end{cases}$$

[da Bardelli et al., NIM A 602(2009) 501-505]

• Dal fit sui dati per ogni posizione si ricava  $V_d(x, y)$  e quindi la resistività  $\rho(x, y)$ 



Principio base della misura (III)

• 
$$t_{rise10-90\%,slow} \propto z_0^2 \text{ per } V < V_d, \text{ dove } z_0 = d - w \implies t_{rise10-90\%,slow} \propto (\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2$$

• È possibile esprimere il rise time del segnale come:

$$t_{rise}(V) = \begin{cases} t_0 + a(\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2 & \text{for } V < V_d \\ t_0 & \text{for } V > V_d \end{cases}$$

[da Bardelli et al., NIM A 602(2009) 501-505]

• Dal fit sui dati per ogni posizione si ricava  $V_d(x, y)$  e quindi la resistività  $\rho(x, y)$ 



- protoni dalla linea di fascio DEFEL dell'acceleratore Tandetron da 3 MV del LaBeC (Firenze);
- particelle  $\alpha$  da 5.48 MeV (sorgente di <sup>241</sup> Am)



Principio base della misura (III)

• 
$$t_{rise10-90\%,slow} \propto z_0^2 \text{ per } V < V_d, \text{ dove } z_0 = d - w \implies t_{rise10-90\%,slow} \propto (\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2$$

• È possibile esprimere il rise time del segnale come:

$$t_{rise}(V) = \begin{cases} t_0 + a(\sqrt{V_d} - \sqrt{V})^2 & \text{for } V < V_d \\ t_0 & \text{for } V > V_d \end{cases}$$

[da Bardelli et al., NIM A 602(2009) 501-505]

• Dal fit sui dati per ogni posizione si ricava  $V_d(x, y)$  e quindi la resistività  $\rho(x, y)$ 



- protoni dalla linea di fascio DEFEL dell'acceleratore Tandetron da 3 MV del LaBeC (Firenze);
- particelle  $\alpha$  da 5.48 MeV (sorgente di <sup>241</sup>Am)  $\rightarrow$  COLLIMAZIONE



Simulazione e realizzazione del collimatore

Simulazione in ambiente ROOT:

- garantire un diametro dello spot di α sul rivelatore di 1 mm;
- non ridurre eccessivamente il numero di particelle trasmesse.



Simulazione e realizzazione del collimatore

Simulazione in ambiente ROOT:

- garantire un diametro dello spot di α sul rivelatore di 1 mm;
- non ridurre eccessivamente il numero di particelle trasmesse.

Nella configurazione scelta ( $c_1 = 13.0$  mm,  $c_2 = 14.5$  mm,  $r_1 = 1.0$  mm,  $r_2 = 0.5$  mm) otteniamo un counting rate ~ 20 cps.







Setup sperimentale e analisi dati



- Setup installato nella camera a vuoto DEFEL: rivelatore su piastra motorizzata controllata in remoto
- Sistema di allineamento laser per:
  - posizioni di riferimento del rivelatore;
  - controllo della perpendicolarità del rivelatore;
  - allineamento della sorgente alpha.
- Per ogni posizione si acquisiscono segnali digitalizzati per un determinato set di tensioni applicate

Setup sperimentale e analisi dati



- Setup installato nella camera a vuoto DEFEL: rivelatore su piastra motorizzata controllata in remoto
- Sistema di allineamento laser per:
  - posizioni di riferimento del rivelatore;
  - controllo della perpendicolarità del rivelatore;
  - allineamento della sorgente alpha.
- Per ogni posizione si acquisiscono segnali digitalizzati per un determinato set di tensioni applicate
- Segnali analizzati singolarmente:
  - filtro digitale trapezoidale con sottrazione della baseline → ampiezza del segnale;
  - dCFDs (digital Constant Fraction Discriminators) → rise-time 10%-90%